Docket No.: 50388-034 **PATENT**

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re Application of

Customer Number: 20277

Keizo HARADA, et al.

Confirmation Number:

Serial No.:

Group Art Unit:

Filed: March 11, 2004

Examiner:

For: POROUS MEMBER, METHOD OF MANUFACTURING THE SAME AND

ELECTROCHEMICAL DEVICE USING THE SAME

CLAIM OF PRIORITY AND TRANSMITTAL OF CERTIFIED PRIORITY DOCUMENT

Mail Stop Patent Application Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In accordance with the provisions of 35 U.S.C. 119, Applicants hereby claim the priority of:

Japanese Patent Application No. 2003-65138, filed March 11, 2003

A Certified copy is submitted herewith.

Respectfully submitted,

MCDERMOTT, WILL & EMERY

Registration No. 26,106

600 13th Street, N.W. Washington, DC 20005-3096 (202) 756-8000 AJS:prg Facsimile: (202) 756-8087

Date: March 11, 2004

50388-034 Harada et al. March 11,2004 McDermott, Will & Emery

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 3月11日

出願番号 Application Number:

特願2003-065138

[ST. 10/C]:

[JP2003-065138]

出 願 人
Applicant(s):

住友電気工業株式会社トヨタ自動車株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 1月14日



【書類名】

特許願

【整理番号】

103I0021

【提出日】

平成15年 3月11日

【あて先】

特許庁長官 殿

【国際特許分類】

H01M 8/02

H01M 4/86

【発明の名称】

多孔質部材とその製造方法及びそれを用いた電気化学装

置

【請求項の数】

6

【発明者】

【住所又は居所】

伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工業株式会社伊

丹製作所内

【氏名】

原田 敬三

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

【氏名】

佐野 誠治

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

【氏名】

梶原 隆

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

【氏名】

白石 隆義

【特許出願人】

【識別番号】

000002130

【氏名又は名称】

住友電気工業株式会社

【代表者】

岡山 紀男

【特許出願人】

【識別番号】

000003207

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地

【氏名又は名称】 トヨタ自動車株式会社

【代表者】

齋藤 明彦

【代理人】

【識別番号】

100074206

【住所又は居所】

大阪府大阪市中央区日本橋1丁目18番12号 鎌田特

許事務所

【弁理士】

【氏名又は名称】

鎌田 文二

【電話番号】

06-6631-0021

【選任した代理人】

【識別番号】

100084858

【弁理士】

【氏名又は名称】 東尾 正博

【選任した代理人】

【識別番号】

100087538

【弁理士】

【氏名又は名称】 鳥居 和久

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

009025

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9715601

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 多孔質部材とその製造方法及びそれを用いた電気化学装置 【特許請求の範囲】

【請求項1】 平均孔径が50μm~1mmで気孔率が80%以上である3 次元網目構造を有する金属多孔体と金属基体が固層拡散処理により接合された一 体構造をなしている多孔質部材。

【請求項2】 金属多孔体及び/又は金属基体が、Fe-Cr又はNi-Cr合金にNi、Mo、Cu、B、Al、Si、Ti、Cの中から選択された少なくとも1種の元素を含ませた材料で形成されることを特徴とする請求項1に記載の多孔質部材。

【請求項3】 金属多孔体と金属基体の接合面の電気抵抗が、 $4.5 \,\mathrm{m}\,\Omega$ ・ $c\,\mathrm{m}^2$ 以下であることを特徴とする請求項 $1\,\mathrm{Z}$ は $2\,\mathrm{c}$ 記載の多孔質部材。

【請求項4】 金属多孔体の骨格部と金属基体の接合界面の酸素濃度が10 wt%以下であることを特徴とする請求項1又は2に記載の多孔質部材。

【請求項5】 金属多孔体と金属基体を積層して加圧した状態で還元性雰囲気下において900℃以上、1300℃以下の温度で熱処理を行い、界面での固層拡散により金属多孔体と金属基体を接合することを特徴とする多孔質部材の製造方法。

【請求項6】 請求項1乃至4のいずれかに記載の多孔質部材を高分子電解 質膜及び触媒電極層の両面部にガス拡散電極とセパレータ部材として配置するこ とを特徴とする電気化学装置。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$

【産業上の利用分野】

この発明は、電極基板等に適用される多孔質部材とその製造方法及び多孔質部 材を用いて構成される固体高分子型燃料電池などの電気化学装置に関する。

[0002]

【従来の技術】

固体高分子型燃料電池のガス拡散電極に一部を撥水処理した発泡金属を適用し

、電極のガス拡散性と導電性を向上させて燃料電池の発電性能を向上させる技術が下記特許文献1に示されている。

[0003]

また、固体高分子型燃料電池の集電極(ガス拡散層を兼用)に金属ワイヤーの 網状構造をもつ金属多孔体を適用し、この金属多孔体の金属ワイヤー末端部分の 二極板等に対する高い局在化圧を利用して接触抵抗を低減する技術が下記特許文 献2に示されている。

[0004]

さらに、固体高分子型燃料電池のガス拡散電極に金属メッシュのスクリーンを 適用して集電性能とガス拡散性を向上させ、併せて燃料電池の小型軽量化を実現 する技術が下記特許文献3に示されている。

[0005]

【特許文献1】

特許第3211378号(請求項1)

【特許文献2】

特許第2953555号(頁9~12)

【特許文献3】

USP5, 798, 187 (頁 $4\sim6$)

[0006]

【発明が解決しようとする課題】

上記特許文献1の燃料電池は、ガス拡散電極に適用した発泡金属の耐蝕性に問題がある。

[0007]

固体高分子型燃料電池の電極部材は、強酸性雰囲気に晒されるため、ニッケル、銅、アルミニウムなどの金属では腐食が生じ易く、溶出した金属成分が触媒の活性を低下させるなどの悪影響を及ぼすため、発電性能の劣化を招く。また、その対策として化学的に安定した白金や金などの貴金属を被覆して発泡金属の耐蝕性を高める方法を採ると高コストになる。従って、長期性能の確保と低コスト化を両立させるのが難しい。

[0008]

また、特許文献2及び3に示される燃料電池は、金属多孔体や金属メッシュスクリーンの材料として耐蝕性のある金属、例えば、耐蝕性に優れるステンレス鋼を用いると、表面に生じたクロム酸化物からなる強固な不動態皮膜によって部材間(たとえば、ガス拡散電極とセパレータ間)の接触抵抗が高くなり、発電性能が高まらない。

[0009]

セパレータにも同じステンレス鋼を用いると接触抵抗はさらに増大し、発電性 能はさらに低下する。

$[0\ 0\ 1\ 0]$

なお、電極やセパレータの表面に白金、金などの貴金属を被覆すれば耐蝕性の 確保と接触抵抗低減を両立させることができるが、この方法は材料コストが高ま るため汎用工業品には不向きである。

$[0\ 0\ 1\ 1]$

【課題を解決するための手段】

上記の課題を解決するため、この発明においては、平均孔径が 50μ m~1m mで気孔率が80%以上である3次元網目構造を有する金属多孔体と金属基体が 固層拡散処理により接合された一体構造をなしている多孔質部材を提供する。

$[0\ 0\ 1\ 2]$

この多孔質部材の金属多孔体及び/又は金属基体は、Fe-Cr又はNi-Cr合金にNi、Mo、Cu、B、Al、Si、Ti、Cの中から選択された少なくとも1種の元素を含ませた材料で形成されているのが好ましい。

[0013]

また、この多孔質部材は、金属多孔体と金属基体の接合面の電気抵抗が、4. 5 m Ω·c m² 以下であるものや、金属多孔体の骨格部と金属基体の接合界面の酸素濃度が10 w t %以下であるものが好ましい。

$[0\ 0\ 1\ 4]$

この多孔質部材は、金属多孔体と金属基体を積層して加圧した状態で還元性雰囲気下において900℃以上、1300℃以下の温度で熱処理を行い、界面での

固層拡散により金属多孔体と金属基体を接合する方法で製造する。

[0015]

この発明においては、かかる多孔質部材を高分子電解質膜及び触媒電極層の両面部にガス拡散電極とセパレータ部材として配置した固体高分子型燃料電池などの電気化学装置も併せて提供する。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

【作用】

この発明の多孔質部材は、金属多孔体と金属箔などで形成される金属基体が一体化しているため、両者の接合部の接触抵抗が大幅に低減し、燃料電池のセパレータ兼用ガス拡散電極として使用すると発電性能の向上が可能になる。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

また、ガス拡散電極となす金属多孔体とセパレータとなす金属基体が一体化しているので、装置の組み立て性の向上効果ももたらす。

[0018]

なお、金属多孔体や金属基体を、Fe-Cr又はNi-Cr合金にNi、Mo、Cu、B、Al、Si、Ti、Co中から選択された少なくとも1種の元素を含ませた材料で形成すると、要求特性に応じた合金設計が可能になり、使用環境に応じて、導電性、強度、耐熱性、耐蝕性等の要求特性を満たす多孔質部材を提供することが可能になる。

[0019]

また、電極板として使用する場合には、金属多孔体と金属基体の接合面の電気抵抗は低いほど望ましく、金属多孔体と金属基体を固層拡散により接合したこの発明の多孔質部材によれば、電気抵抗 4.5 m Ω · c m 2 以下を実現できる。

[0020]

金属多孔体の骨格部と金属基体の接合界面の酸素濃度が10wt%以下であるものが好ましいとしたのは、以下の理由による。即ち、固層拡散による接合では金属多孔体および金属基体の表面に生じている酸化皮膜中の酸素が母材内に拡散するため界面での酸素濃度は低下する。従って、界面の酸素濃度は、固層拡散の程度判断の指標となる。その酸素濃度が10wt%以下であれば、固層拡散によ

る接合が良好になされており、接合面の電気抵抗が非常に小さくなる。

[0021]

この発明の多孔質部材は、先に述べた方法で安価に製造することができ、この 多孔質部材を採用する電気化学装置のコスト低減も図れる。また、金属多孔体と 金属基体の接触抵抗が低いため、金属多孔体を燃料電池のガス流路兼拡散電極、 金属基体をセパレータとして使用したときの電圧ロスが小さく燃料電池の発電性 能も向上する。

[0022]

【発明の実施の形態】

図1に、この発明の多孔質部材1の概要を示す。図の2は3次元網目構造を有する金属多孔体、3は金属基体である。

$[0\ 0\ 2\ 3]$

$[0\ 0\ 2\ 4]$

一方、金属基体 3 は、金属多孔体 2 と同様、 F e -C r T t N i N

[0025]

この金属多孔体2と金属基体3は、両者を積層して適度の圧力で加圧し、この 状態で還元雰囲気下に置いて900℃以上、1300℃以下の温度で所要時間熱 処理し、固層拡散を生じさせて接合一体化されている。

[0026]

図2に両者の接合部を模式化して示す。このように、金属多孔体2の骨格部4 が局所的に金属基体3に接触し、その接触部が固層拡散によりくっついて接合部 の接触抵抗が小さくなっている。

[0027]

なお、出願人のうちの1名は、表面の気孔率を中心部の気孔率よりも小さくした3次元網目構造の金属多孔体を特願2002-82484で提案しており、その金属多孔体を採用すると、金属基体3との接触面積を増加させて接触抵抗をさらに小さくすることができる。

[0028]

図3は、この発明の多孔質部材1を採用した電気化学装置の要部の概要を示している。図中5は高分子電解質膜であり、この高分子電解質膜5の左右に触媒電極6とこの発明の多孔質部材1を向かい合わせにして配置し、多孔質部材の金属多孔体2をガス流路兼拡散電極として、また、金属基体3をセパレータとして各々機能させる。図では1セルの電気化学装置であるが、金属基体3の両面に金属多孔体を接合した部材を用いることで、直列積層された複数セルの電気化学装置を得ることもできる。

[0029]

以下に、より詳細な実施例を挙げる。

- 実施例 -

表 1 に示す組成の金属多孔体と金属箔を組合わせ、これを積層して圧力 2 5 g / c m^2 で加圧し、この加圧状態を保って真空中で 1 2 0 0 $\mathbb C$ 、 3 0 分の熱処理を行い、金属多孔体と金属箔が固層拡散により一体化した多孔質部材 $No. 1 \sim N$ o. 1 0 を作製した。

[0030]

この製造工程における積層材の加圧圧力は、 $0.1\,\mathrm{g/c\,m^2}\sim1\,\mathrm{k\,g/c\,m}$ 2 の範囲に規定するのがよい。 $0.1\,\mathrm{g/c\,m^2}$ 以下では接合が不十分になり、一方 $1\,\mathrm{k\,g/c\,m^2}$ 以上では金属多孔体が熱処理時に圧縮されて潰れる可能性がある。

[0031]

【表1】

No	金			金属箔		
	材質	厚み	平均孔径	気孔率	材質	厚み
1	Ni-30Cr	1. Omm	500 μ m	90%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 1
2	Fe-18Cr-2. 5Mo-0. 5C	1. Omm	500 μ m	92%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 2
3	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	1. 0mm	500 μ m	95%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 2
4	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 5mm	100 µ m	82%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 2
5	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 5mm	300 μ m	94%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 5
6	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0.5mm	800 µ m	98%	Fe-18Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 5
7	Fe-25Cr-4Mo-0. 5Cu	1. Omm	500 μm	88%	Fe-25Cr-12Ni-2. 5Mo	0. 5
8	Fe-20Cr-4Mo-1. 5A1	1. Omm	500 μm	96%	Fe-25Cr-8Ni-3. 5Mo	0. 3
9	Fe-25Cr-1. 5Ti	1. Omm	100 µ m	96%	Fe-25Cr-8Ni-3. 5Mo	0. 3
1 0	Fe-28Cr-4Mo-1. 5B-0. 3C	1. Omm	800 µm	96%	Fe-25Cr-8Ni-3. 5Mo	0. 3

[0032]

この表1の多孔質部材No.1~No.10に用いた金属多孔体を、温度25℃の 1 規定の硫酸液に浸漬し、2 4 時間経過後の重量減少率と圧縮強度を測定した。 その結果を表2に示す。

[0033]

【表2】

	材質	重量減少率(%)	圧縮強度 (MPa)
1	Ni-30Cr	6. 3	4. 2
2	Fe-18Cr-2. 5Mo-0. 5C	17. 3	2. 1
3	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 02	1. 8
4	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 02	3. 1
5	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 02	1. 9
6	Fe-28Cr-4Mo-2Ni-0. 5C	0. 02	0. 8
7	Fe-25Cr-4Mo-0. 5Cu	0. 03	2. 3
8	Fe-20Cr-4Mo-1. 5A1	2. 1	1. 2
9	Fe-25Cr-1. 5Ti	3. 8	1. 2
1 0	Fe-28Cr-4Mo-1. 5B-0. 3C	0. 02	1. 3

[0034]

腐食による重量減少率が大きいと金属多孔体の強度が大幅に低下し、電極に限 らず各種部材の材料として不向きなものになるので、腐食による重量減少率は2 0wt%以下であるのが好ましい。また、圧縮強度は複数部材の積層により加圧 された状態でも多孔構造を維持して要求機能を満たすために1MPa以上あるの が好ましい。表2の金属多孔体は、重量減少率については全てが好ましいとした 要求を満たしており、また、圧縮強度は、厚みが小さくて気孔率の大きいNo.6 の金属多孔体が1MPaを少し下回っているが、他のものは全て1MPa以上の

8/

強度が確保されている。

[0035]

さらに、表 1 の多孔質部材 $No. 1 \sim No. 8$ について、金属多孔体と金属箔の接合面の接触抵抗を測定した、その結果を表 3 に示す。また、比較例として、表 1 の多孔質部材 No. 3 に用いた金属多孔体と金属箔を固層拡散による接合を行わずに単に重ね、そのときの接触抵抗を測定した結果も表 3 に併せて示す。なお、接触抵抗は、試料を 0.5 MP a の加圧下において測定した。

[0036]

【表3】

多孔質	接触抵抗	接合面の酸素濃度
部材 No	mΩ·cm ²	wt%
1	2. 9	0. 7
2	2. 1	0. 6
3	1. 8	0. 5
4	1. 1	0. 5
5	2. 2	0. 6
6	3. 3	0. 5
7	1. 3	0. 6
8	2. 1	0. 3
比較例	75. 3	32

[0037]

次に、高分子電解質膜としてナフィオン(デュポン社製商品名、膜厚 100μ m)を用い、その高分子電解質膜の両側に図 3 に示すように白金触媒を担持した触媒電極を配置し、さらにその外側に表 3 の多孔質部材をガス拡散電極およびセパレータとして配置してセルを構成し、これを用いて固体高分子型燃料電池を作製した。

[0038]

そして、この燃料電池の性能評価として、電池内に燃料ガスを導入した時の初期セルの電圧と100時間経過後のセル電圧を測定した。その結果を表4に示す

[0039]



使用した多孔		100Hr 後セル電圧
質部材 No	(V)	
1	0. 74	0. 68
2	0. 74	0. 61
3	0. 74	0. 74
4	0. 75	0. 75
5	0. 75	0. 75
6	0. 72	0. 67
7	0. 75	0. 75
8	0. 74	0. 74
比較例	0. 59	0. 53

[0040]

【発明の効果】

上記の実施例からも分かるように、この発明の多孔質部材は、金属多孔体と金属基体が一体化されて両者間の接触抵抗が大幅に小さくなっており、これを固体高分子型燃料電池のガス拡散電極兼セパレータとして用いると、電圧ロスが小さくなり、燃料電池の発電性能が向上する。また、発電性能の経時劣化が抑制され、電池の長期性能も向上する。

$[0\ 0\ 4\ 1]$

さらに、高価な貴金属による被覆処理を行わずに長期性能を向上させ得るので コスト増も抑えられ、安価な燃料電池などを提供することが可能になる。

【図面の簡単な説明】

図1

この発明の多孔質部材の概要を示す断面図

【図2】

金属多孔体と金属基体の接合部を示す模式図

【図3】

この発明の多孔質部材をガス拡散電極兼セパレータとして採用した電気化学装置 の模式図

【符号の説明】

- 1 多孔質部材
- 2 金属多孔体

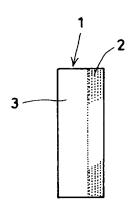
- 3 金属基体
- 4 骨格部
- 5 高分子電解質膜
- 6 触媒電極



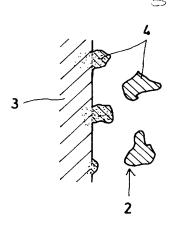
【書類名】

図面

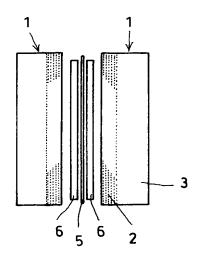
【図1】



【図2】



【図3】





【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 固体高分子型燃料電池のガス拡散電極兼セパレータとして使用でき、安価で長期信頼性に優れ、さらに、電極として用いた場合の電圧ロスが少なく、燃料電池の発電性能向上、発電性能の長期安定化を可能ならしめる多孔質部材を提供する。

【解決手段】 平均孔径が50μm~1mmで気孔率が80%以上である3次元網目構造を有する金属多孔体2と、金属箔などの金属基体3とを固層拡散処理により接合し、一体構造をなしている多孔質部材1となした。

【選択図】 図1



特願2003-065138

出願人履歴情報

識別番号

[000002130]

1. 変更年月日

1990年 8月29日

[変更理由]

新規登録

住 所

大阪府大阪市中央区北浜四丁目5番33号

氏 名 住友電気工業株式会社



特願2003-065138

出願人履歴情報

識別番号

[000003207]

1. 変更年月日 [変更理由] 住 所 氏 名 1990年 8月27日 新規登録 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社